日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

26. 8. 2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application: 2003年10月28日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-367929

REC'D 15 OCT 2004

[ST. 10/C]:

[JP2003-367929]

WIPO PCT

出 願 人
Applicant(s):

ヤンマー株式会社

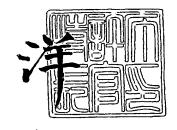
 $_{1}:\left\{ X_{A}\right\}$



SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年10月 1日

)· [1]



【書類名】

特許願 M4N13036 【整理番号】

平成15年10月28日 【提出日】 特許庁長官殿 【あて先】 FO2M 63/00 【国際特許分類】

【発明者】

大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 ヤンマー株式会社内 【住所又は居所】 塩田 克之 【氏名】

【発明者】

大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 ヤンマー株式会社内 【住所又は居所】 金津 康弘

【氏名】 【発明者】

大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 ヤンマー株式会社内 【住所又は居所】 服部 哲

【氏名】 【特許出願人】

000006781 【識別番号】 大阪府大阪市北区茶屋町1番32号 【住所又は居所】

【氏名又は名称】 ヤンマー株式会社 山岡 健人

【代表者】 【代理人】

100080621 【識別番号】

【弁理士】 矢野 寿一郎 【氏名又は名称】 06-6944-0651 【電話番号】

【手数料の表示】

001890 【予納台帳番号】 21,000円 【納付金額】

【提出物件の目録】

特許請求の範囲 1 【物件名】 明細書 1 【物件名】

図面 1 【物件名】 要約書 1 【物件名】

【魯類名】特許請求の範囲

【請求項1】

クランク軸より動力伝達手段を介してカム軸を駆動し、該カム軸上に燃料噴射ポンプと 吸気弁と排気弁を駆動するカムを設けた構成において、前記燃料噴射ポンプ用カムの最大 径部分から回転方向後側に最小径部分よりも大径の中段部分を所定角度で形成したことを 特徴とするディーゼルエンジンの逆回転防止機構。

【請求項2】

前記中段部分の高さを、カム駆動による燃料噴射ポンプが始動時に噴射を終了する際の プランジャの高さと略同じ高さに構成したことを特徴とする請求項1に記載のディーゼル エンジンの逆回転防止機構。

【請求項3】

前記中段部分の高さをコンロッド先端の回動軌跡と干渉しない高さとしたことを特徴と する請求項1に記載のディーゼルエンジンの逆回転防止機構。

【請求項4】

前記中段部分から小径部へ変化する位置を、吸気弁が開き始める部分近傍に形成したこ とを特徴とする請求項1に記載のディーゼルエンジンの逆回転防止機構。

【請求項5】

前記最大径部分から径を徐々に小さくして中段部分へ変化する位置を、排気弁が開き始 める位置近傍に形成したことを特徴とする請求項1に記載のディーゼルエンジンの逆回転 防止機構。

【睿類名】明細書

【発明の名称】ディーゼルエンジンの逆回転防止機構

【技術分野】

[0001]

本発明は、ディーゼルエンジンにおける逆回転防止機構に関する。

【背景技術】

[0002]

従来から、ディーゼルエンジンの始動時には逆回転が発生することがあった。例えば、 単気筒で手始動のディーゼルエンジンにおいては、デコンプ状態で燃料を噴射しながらフ ライホイールを回し、回転立ち上がり後に、デコンプを解除した際に、デコンプ時に噴射 した大量の燃料が、圧力・温度の上昇と共に、気化・活性化し、ピストンが上死点に到達 する前に着火を開始し、フライホイールの慣性力を持ってしても、上死点を超えられずに 戻され、逆回転が発生する。

[0003]

このように逆回転してしまうと、吸気系と排気系とが反対の作用となり、マフラーから 空気を吸い込み、エアクリーナから排気ガスを排気することになるため、排気により吸気 系部材が汚損する不具合があった。そこで、逆回転を防止するための逆回転防止機構が吸 気弁又は排気弁を開閉するカム軸に設けられている(例えば、特許文献1参照。)。

[0004]

【特許文献1】特開平6-146938号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0005]

特許文献1に示される技術においては、カム軸に取り付けられるデコンプ部材をスプリ ングにより排気カム又は吸気カムに圧接して摩擦的に連れ回り可能に構成して逆回転防止 機構を構成しているが、吸気カムや排気カム以外のスプリングやデコンプ部材等を必要と するため、部品点数が多くなり、コストが嵩むという問題がある。

そこで本発明は、燃料噴射ポンプ用カムのカム形状を変更することで逆回転防止機構を 構成し、ディーゼルエンジンにおいて始動時に発生する可能性のある逆回転を防止するこ とを課題とする。

【課題を解決するための手段】

[0006]

本発明の解決しようとする課題は以上の如くであり、次にこの課題を解決するための手 段を説明する。

[0007]

即ち、請求項1においては、クランク軸より動力伝達手段を介してカム軸を駆動し、該 カム軸上に燃料噴射ポンプと吸気弁と排気弁を駆動するカムを設けた構成において、前記 燃料噴射ポンプ用カムの最大径部分から回転方向後側に最小径部分よりも大径の中段部分 を所定角度で形成したものである。

[0008]

請求項2においては、前記中段部分の高さを、カム駆動による燃料噴射ポンプが始動時 に噴射を終了する際のプランジャの高さと略同じ高さに構成したものである。

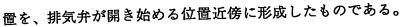
請求項3においては、前記中段部分の高さをコンロッド先端の回動軌跡と干渉しない高 さとしたものである。

[0010]

請求項4においては、前記中段部分から小径部へ変化する位置を、吸気弁が開き始める 部分近傍に形成したものである。

[0011]

請求項 5 においては、前記最大径部分から径を徐々に小さくして中段部分へ変化する位



【発明の効果】

[0012]

本発明の効果として、以下に示すような効果を奏する。

[0013]

請求項1においては、中段部分を形成することにより、始動時に例えクランク軸が逆回 転しても、シリンダ内に噴射される燃料の噴射量が少なく、燃焼が生じることがないため 、逆回転が続行することを防止することができる。

[0014]

請求項2においては、始動時に逆回転しても、燃料噴射ポンプからシリンダ内に燃料を 殆ど送ることがないので、燃焼することもない。よって、逆回転を防止することができる

[0015]

請求項3においては、クランク軸とカム軸をできるだけ近づけて配置することができの で、エンジンをコンパクトに構成できる。

[0016]

請求項4においては、逆回転時には、前記小径部分から中段部分へ変化する位置で燃料 の噴射が終了した後も吸気弁が開いた状態となるので、更に燃料をシリンダ内に吸い込む ことができなくなり、燃焼が生じることを防止できる。したがって、逆回転の継続を阻止 することができ、始動時におけるエンジンの逆回転を防止することができる。

[0017]

請求項5においては、逆回転時には、例えシリンダ内に燃料噴射ポンプから燃料が供給 されても、排気弁が開いて排気が行われた後にピストンで圧縮することになるため、燃焼 が殆ど生じない。そして、燃料噴射ポンプにおいてプランジャが更に上昇しても、燃料の 圧送は終了しており、燃料がシリンダ内に供給されることがなく、燃焼が生じない。した がって、エンジンの逆回転を防止できる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0018]

次に、発明の実施の形態を説明する。

図1は本発明に係るエンジンの正面断面図、図2は本発明に係るエンジン下部の側面断 面図、図3は本発明に係るエンジン上部の側面断面図、図4は燃料噴射ポンプの断面図、 図5は燃料噴射ポンプ用カムの形状を示す側面図、図6は燃料噴射ポンプ用カムのプロフ ィールを示す図である。

[0019]

本発明に係るエンジンの全体構成について図1から図4を用いて説明する。

図1に示すように、エンジン1の本体は上部のシリンダブロック2と下部のクランクケ ース3とから構成されており、該シリンダブロック2の中央にシリンダ2aが上下方向に 形成され、該シリンダ2aにピストン4が収納されている。そして、該シリンダプロック 2上にはシリンダヘッド7が配置され、該シリンダヘッド7上にボンネットカバー8が配 置されて、弁腕27・28、吸気弁31と排気弁32の上端部、プッシュロッド25・2 6の上端部等を内装する弁腕室8aが形成されている。該エンジン1上部のボンネットカ バー8の一側(図1における左側)にはマフラー9が配置され、他側(図1における右側) には燃料タンク10が配置されている。

[0 0 2 0]

前記クランクケース3にはクランク軸5が図1における前後方向に軸支されており、該 クランク軸 5 とピストン 4 とがコンロッド 6 により連結されている。また、クランクケー ス3内にはバランスウエイトやガバナ装置11等が配置され、該ガバナ装置11の上方に 燃料噴射ポンプ12やカム軸13等が配置されている。該カム軸13はクランク軸5と平 行にクランクケース3に軸支されており、その一端にカムギア17が固定されている。該 カムギア17はクランク軸5の一端に固定されたギア18と噛合されて、該ギア18とカ

ムギア17とを介してクランク軸5からカム軸13に駆動力を伝達可能としている。 [0021]

また、前記カム軸13の中途部には吸気カム21と排気カム22とが所定間隔で設けら れるとともに、該吸気カム21と排気カム22との間に燃料噴射用カム14が設けられて いる。吸気カム21と排気カム22にはタペット23・24がそれぞれ当接され、各タペ ット23・24に吸気プッシュロッド25・排気プッシュロッド26の下端が連結されて いる。一方、吸気プッシュロッド25・排気プッシュロッド26の上端は、シリンダブロ ック2とシリンダヘッド7に上下方向に開口されたロッド孔を経て、ボンネットカバー8 内の弁腕室8aまで延出されている。そして、吸気プッシュロッド25と排気プッシュロ ッド26の上端が吸気弁腕27・排気弁腕28の一側下端にそれぞれ当接され、吸気弁腕 27・排気弁腕28の他側の下端にそれぞれ吸気弁31と排気弁32の上端が当接されて

[0022]

前記吸気弁31 (排気弁32) は、下端部の弁頭31a (32a) と胴部の弁棒31b (32b)とからなり、前記ピストン4の上方に配置されている。弁頭31a (32a) は、シリンダヘッド7下面に形成されたバルブシートに対して着座・離間可能に配置され 、シリンダヘッド7に形成された吸気ポート7a(排気ポート7b)とシリンダブロック 2 に形成されたシリンダ 2 a の燃焼室とを連通・遮断することを可能としている。吸気ポ ート7 a はシリンダヘッド7の一側面(後面)に設けられたエアクリーナ20と連通され 、排気ポート6bは排気マニホールド29を介してマフラー9と連通されている。

前記弁棒31b(32b)は、シリンダヘッド7を上方に貫通してボンネットカバー8 側に摺動可能に突出され、その上端が弁腕27(28)に当接されている。そして、弁腕 室8a内において、該弁棒31b(32b)にバネ33(33)が外嵌され、該バネ33 により弁頭31a(32a)が上方に摺動するように付勢されて、吸気弁31(排気弁3 2) が閉じるように構成されている。

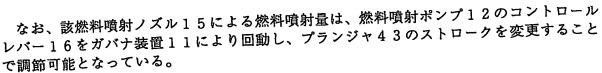
[0024]

したがって、クランク軸5が回動されることによって、ギア18及びカムギア17を介 してカム軸13が回動され、該カム軸13の回転により吸気カム21・排気カム22がタ ペット23・24を昇降する。そして、タペット23・24の昇降により、該タペット2 3・24に連結されたプッシュロッド25・26、弁腕27・28を介して吸気弁31及 び排気弁32が上下に摺動されて、開閉することになる。つまり、吸気弁31・排気弁3 2の開閉がカム軸13の吸気カム21・排気カム22の回転に連動されて行われる。

また、前記吸気弁31と排気弁32との間には噴射ノズル15が配置されている。該噴 射ノズル15は、その先端(吐出部)がシリンダ2aの中心上方に位置するようにシリン ダヘッド7を貫通して下方に突出され、シリンダ2a内に燃料噴射ポンプ12により供給 された燃料を噴射できるようになっている。

図4に示すように、前記燃料噴射ポンプ12はクランクケース3内に配置されたガバナ [0026] 装置11の上方にカム軸13とともに配置されている。燃料噴射ポンプ12においては、 タペット41に軸支されたローラ42がカム軸13の吸気カム21と排気カム22との間 に設けられた燃料噴射ポンプ用カム14に当接され、該カム14の回転によりローラ42 ・タペット41を介してプランジャ43が往復摺動されて、燃料タンク10の燃料が吸入 部44からプランジャバレル45内に吸入される。そして、燃料噴射ポンプ用カム14の 更なる回転でローラ42を上昇させ、該ローラ42・タペット41を介してプランジャ4 3を上昇させることにより、プランジャバレル45内の燃料が圧縮され、出口弁48が開 いて吐出部46から高圧管47を介して前記燃料噴射ノズル15に所定のタイミングで所 定量の燃料が供給される。

[0027]



[0028]

次に、前記カム軸13に設けられる燃料噴射ポンプ用駆動カム14について、図4と図 5と図6を用いて説明する。

燃料噴射ポンプ用カム14のカム形状は、ピストン4の往復、及び、クランク軸5の回 転角度に合わせて半径が異なるように構成している。つまり、燃料噴射ポンプ用駆動カム 14は回転方向に沿って順に、最小径部分から最大径部分に至り、更に、最小径部分より も大径の中段部分53を所定角度R3で形成し、その回転方向後側に最小径部分を形成し ている。

回転方向に沿って具体的に説明すると、まず燃料噴射ポンプ12のプランジャ43が最 伸長した位置(非圧縮位置)において、燃料噴射ポンプ用駆動カム14の最小径部分とな るベース円50部分にローラ42が当接するようにしている。該ベース円50上の部分を 所定角度R1の範囲で構成し最小径部分51としている。この角度R1の範囲は図6に示 すように吸気弁31が開き終わって(最大開位置から)プランジャ43が開き始めるまで の範囲である。

[0030]

そして、ベース円 5 0 から半径が大きくなり、傾斜部分 6 1 を経て半径方向外側へ突出 した所定角度R2の範囲を最大径部分52としており、該最大径部分52はプランジャ4 3が最縮小した(圧縮した)位置となる。

[0031]

そして、半径が徐々に小さくなる傾斜部分62を経て、最大径部分52から回転方向後 側に最小径部分51よりも大径の中段部分53が所定角度R3の範囲で形成されている。 該所定角度R3は図6に示すように、最大径部分52から径を徐々に小さくして中段部分 5 3 へ変化する位置を、排気弁 3 2 が開き始める位置近傍に形成して、中段部分 5 3 から 小径部分51へ変化する位置を排気弁32が略閉じる位置としている。言い換えれば、所 定角度R3は略排気弁32が開き始めてから略閉じ終わるまでの間の範囲としている。

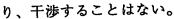
[0032]

また、中段部分53から小径部分51へ変化する位置63を吸気弁31が開き始める部 分近傍に形成している。つまり、中段部分53から傾斜部分63へ変化する位置は吸気弁 31と排気弁32がオーバーラップして開いている部分近傍に配置している。

[0033]

このようにして、ベース円50上に回転方向の順に最小径部分51、最大径部分52、 中段部分53が形成されて、燃料噴射ポンプ用カム14が構成されている。

前記中段部分53の高さ、つまり半径は、各位相において図1におけるコンロッド6の 右端の回動軌跡6aと干渉しない高さとされている。すなわち、ピストン4が下死点(B DC)から上死点 (TDC) に至る時に、コンロッド6は図1において右側に振れるが、 このとき、コンロッド6の側面が燃料噴射ポンプ用カム14に当接しないように構成して いるのである。そして、この接近する時の間隔、つまり中段部分53とコンロッド6先端 の回動軌跡との間に生じる間隙ができるだけ小さくなるように構成されている。これによ り、クランク軸5の回転によりコンロッド6が回転され、ギア18とカムギア17を介し てカム軸13に駆動力が伝達されて燃料噴射ポンプ用カム14が回転される際に、該カム 14とコンロッド6とが干渉することを防止でき、加えてクランクケース3内において平 行に軸支されるクランク軸5とカム軸13とをできるだけ近づけて配置することができる 。よって、エンジン1をコンパクトに構成することができる。なお、燃料噴射ポンプ用カ ム14はクランク軸5が2回転する間に1回転するようにしており、次の圧縮工程で接近 するときには、燃料噴射ポンプ用カム14は最小径部分51とコンロッド6が対向してお



[0035]

さらに、図6に示す燃料噴射ポンプ用カム14のプロフィール60において、燃料噴射 ポンプ12のローラ42にカム14が当接して、プランジャ43のリフト量が最小となる 最小径部分51からリフト量が最大となる最大径部分52に変化する前記傾斜部分61は 、図6において上昇リフト期間71に略相当する。この上昇リフト期間71の途中でピス トン4が上死点(TDC)に達し燃焼が生じる。なお、吸気弁31は閉じているので燃料 噴射ポンプ用カム14により燃料は圧縮されたままとなっている。

[0036]

最大径部分52から径を徐々に小さくして中段部分53へ変化する傾斜部分62は、図 6において第一下降リフト期間72に略相当する。そして、中段部分53におけるプラン ジャ43の上昇リフト量が、始動時に燃料噴射ポンプ12が噴射を終了する際のプランジ ャ43の上昇リフト量と略同じとなるように構成されている。言い換えれば、前記中段部 分53のベース円50からの高さが、燃料噴射ポンプ12が始動時に噴射を終了する際の カム14の回転によるプランジャ43の位置と略同じに構成されている。

[0037]

つまり、図4に示すように、プランジャ43の上部(タペット41と反対側)外周には リード(らせん状の切欠)43aが形成されプランジャバレル45内と連通されている。 該プランジャ43は前記コントロールレバー16の回動により回転されるように構成され ている。そして、前記吸入部44からリード43aを介してプランジャバレル45内に燃 料が吸入されるようになっている。始動時においては、回転数設定レバーを回動してコン トロールレバー16を回動し、プランジャ43を回転してリード43aの位置を調整して 、始動時における燃料吸入量を設定している。この状態でプランジャ43を縮小方向に摺 動して、燃料を圧縮して圧送し、所定量摺動した位置で吸入部44とリード43aが連通 して燃料噴射が終了する。この終了位置を始動時噴射終了リフト量L1(図6)とすると 、前記中段部分53の髙さは始動時噴射終了リフト量L1と略一致させているのである。 この中段部分53の範囲(所定角度R3)は吸気弁31を開閉する吸気カム21のプロフ ィール66の開けてから閉じるまでの範囲と略一致させている。

[0038]

そして、前記中段部分53から最小径部分51に変化する傾斜部分63が図6における 第二下降リフト期間73に略相当する。この傾斜部分63の範囲は吸気カム21のプロフ ィール65における吸気弁31を開け初めてから最も開放した位置までに略相当するよう に形成されている。さらに詳しく説明すると、図6におけるリフト量L2は、始動時にお いてプランジャ43が縮小して圧縮を開始し、プランジャバレル45内の燃料の圧力を増 加して、該プランジャバレル45と高圧管47の間に配設される出口弁48を開ける位置 であり、該リフト位置L2からL1までの間が始動時の噴射量に相当する。このように構 成することで後述する逆回転時に燃料の圧送をできるだけ少なくして逆回転を防止してい るのである。

[0039]

このようにして、上昇リフト期間71で上昇したリフト量を第一下降リフト期間72と 第二下降リフト期間73の二回に分かれて下降するように、燃料噴射ポンプ用カム14が 構成されている。

[0040]

以上のような構成において、始動時に逆回転が生じた場合、燃料噴射ポンプ用カム14 も逆回転し、該燃料噴射ポンプ用カム14とローラ42との当接部分が最小径部分51か ら中段部分53へ変化する。ローラ42が当接する傾斜部分63、つまり第二下降リフト 期間73において、プランジャ43が上昇(圧縮)してL2を越えると燃料の噴射が開始 される。このとき、吸気弁31は吸気カム21のプロフィール65により吸気カム21の 上昇リフト量が最大、つまり吸気弁31が最大に開いている状態から、該吸気弁31が閉 じる過程の途中に位置している。

[0041]

これにより、逆回転時には、前記小径部分51から中段部分53へ変化する第二下降リ フト期間73において、吸気弁31が閉じ動作の終了近くのときに燃料の噴射が行われる ので、燃料は吸気ポート7aから排出され燃料がシリンダ2a内に吸い込まれる量は少な く、燃焼に必要な燃料の量に至らず燃焼が生じない。したがって、逆回転の継続を阻止す ることができ、始動時における逆回転を防止することができる。また、このときピストン 4 は上昇過程であるためシリンダ2 a内にはわずかしか入ることができない。

[0042]

さらに、吸気弁31と排気弁32の両方が開いているオーバーラップ位置の手前で、プ ランジャ43は中段部分53に至るので、燃料の噴射は終了し、排気弁32が開き始めた 状態でピストン4が上死点に至るので、燃料は排気弁32を介して出て行くことになる。

[0043]

このように、中段部分53の高さが、燃料噴射ポンプ12が噴射を終了する際のプラン ジャ43の高さと略同じに構成されているので、始動時に逆回転した時に燃料噴射ポンプ 12による燃料の圧縮トップ前の噴射量がわずかなものとなり、燃料噴射ポンプ12から シリンダ2aの燃焼室に燃料が殆ど送られなくなる。よって、燃焼室内において燃焼が生 じず、逆回転が続行不可能となるので、逆回転を防止することができる。

[0044]

さらに、燃料噴射が終了した後に、燃料噴射ポンプ用カム14の中段部分53にローラ 42が当接し、該ローラ42がこの中段部分53に当接している期間において、排気カム 22のプロフィール66によって、排気弁32が開閉するように構成されている。

[0045]

これにより、逆回転時には、例えシリンダ2a内に燃料噴射ポンプ12から燃料が供給 されても、排気弁32が開いて排気が行われた後にピストン4で圧縮することになるため 、燃焼が殆ど生じない。そして、燃料噴射ポンプ12において更に圧縮されても、燃料供 給部となるプランジャ43の吐出部46は閉じているので、燃料がシリンダ2a内に供給 されることがなく、燃焼が生じない。したがって、エンジン1の逆回転を防止できる。

[0046]

以上のように、クランク軸5より動力伝達手段を介してカム軸13を駆動し、該カム軸 13上に燃料噴射ポンプ12と吸気弁31と排気弁32を駆動するカム14・21・22 を設けた構成において、前記燃料噴射ポンプ用カム14の最大径部分52から回転方向後 側に最小径部分51よりも大径の中段部分53を所定角度R3で形成したので、始動時に 例えクランク軸 5 が逆回転しても、シリンダ 2 a 内に残留する燃料の量が少なく、燃焼が 生じることがないため、逆回転が続行することを防止することができる。

【図面の簡単な説明】

[0047]

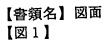
- 【図1】本発明に係るエンジンの正面断面図。
- 【図2】本発明に係るエンジン下部の側面断面図。
- 【図3】本発明に係るエンジン上部の側面断面図。
- 【図4】燃料噴射ポンプの断面図。
- 【図 5】 燃料噴射ポンプ用カムの形状を示す側面図。
- 【図6】燃料噴射ポンプ用カムのプロフィールを示す図。

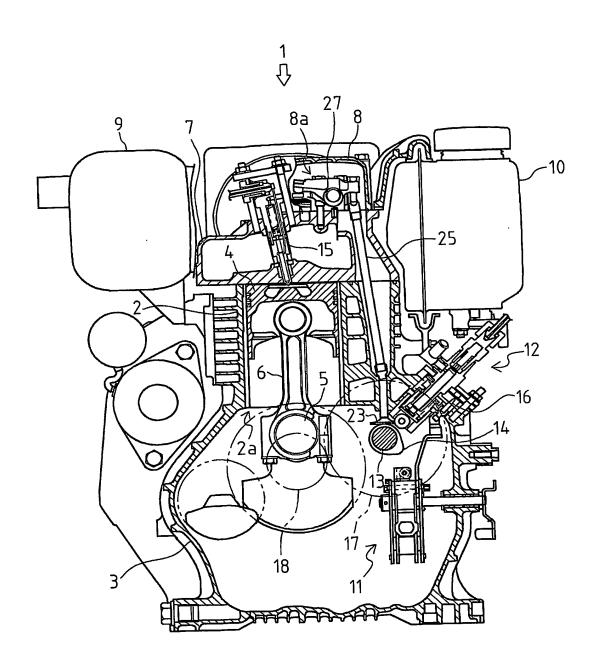
【符号の説明】

[0048]

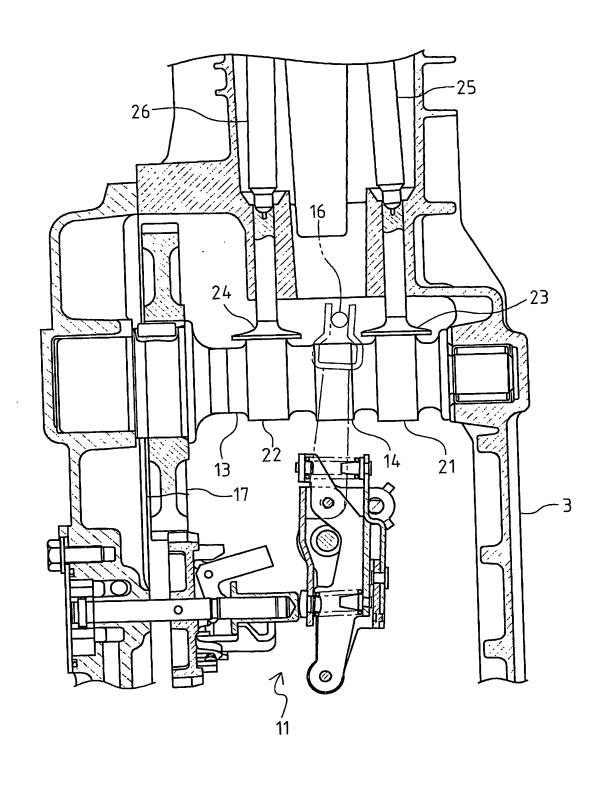
- クランク軸 5
- 燃料噴射ポンプ 1 2
- カム軸 1 3
- 燃料噴射ポンプ用カム 14
- 吸気カム 2 1
- 排気カム 2 2

5 1最小径部分5 2最大径部分5 3中段部分



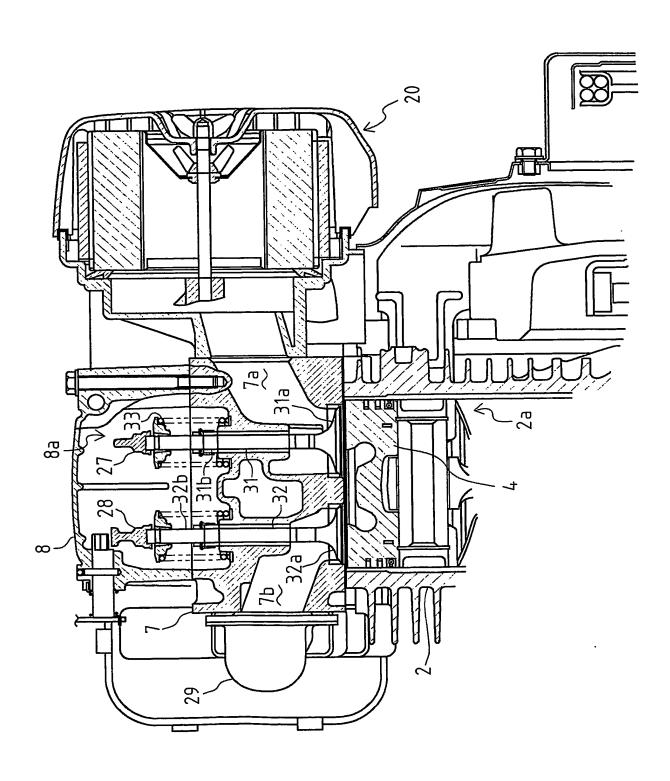




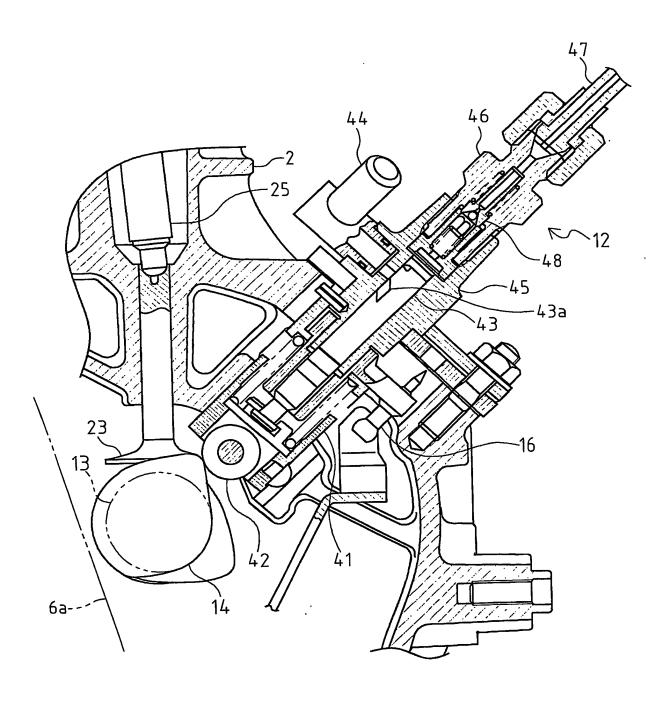


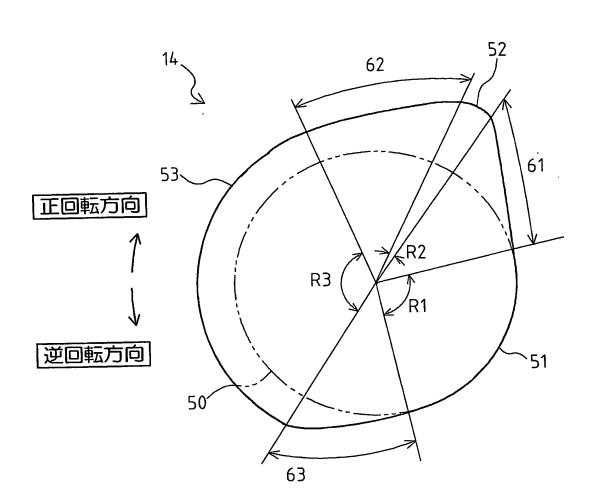


【図3】

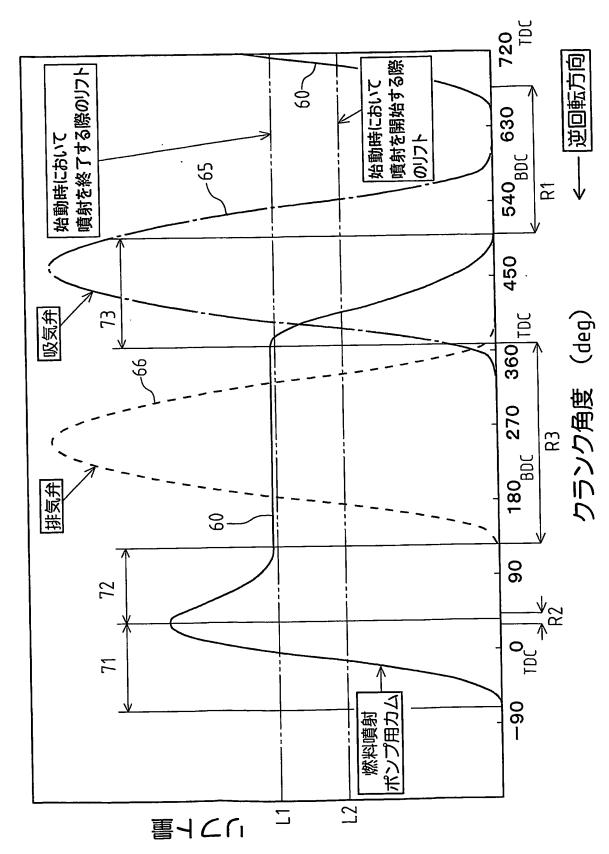














【要約】

【課題】本発明は、ディーゼルエンジンにおいて、始動時に発生する可能性のある逆回転 を防止することを課題とする。

【解決手段】クランク軸5より動力伝達手段を介してカム軸13を駆動し、該カム軸13 上に燃料噴射ポンプ12と吸気弁と排気弁を駆動するカム14・21・22を設けた構成 において、前記燃料噴射ポンプ用カム14の最大径部分52から回転方向後側に最小径部 分51よりも大径の中段部分52を所定角度R3で形成した。

【選択図】図5

ページ: 1/E

特願2003-367929

出願人履歴情報

識別番号

[000006781]

1. 変更年月日

2002年 9月24日

[変更理由]

名称変更 住所変更

住所

大阪府大阪市北区茶屋町1番32号

氏 名

ヤンマー株式会社